PAT-N:

JP403230843A

DOCUMENT-IDENTIFIER: JP 03230843 A

TITLE:

METHOD FOR IMPROVING FLUIDITY OF MOLTEN CAST

STEEL

**PUBN-DATE:** 

October 14, 1991

INVENTOR-INFORMATION: NAME SONKAWA, KIYOTAKA **TAJIRI, FUMIO** 

INT-CL (IPC): B22C003/00

#### **ABSTRACT:**

PURPOSE: To prevent lowering of molten metal temp. and the development of oxide film by casting the molten metal after applying facing material containing the specific content of carbon on a mold.

CONSTITUTION: At the time of causing the molten metal 4 to flow onto a runner 1 or cavity surface in the mold 2, by executing exothermic reaction between 15-35% carbon contained in the facing material 3 and oxygen in the

the lowering of molten metal 4 temp. is prevented. Further, by reducing gas

generated carbon monoxide, the development of oxide film on the runner 1 or

cavity surface in the mold 2 is prevented and fluidity of the molten cast steel is improved.

COPYRIGHT: (C)1991,JPO&Japio

### PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

03-230843

(43)Date of publication of application: 14.10.1991

(51)Int.Cl.

B22C 3/00

(21)Application number: 02-027846

07.02.1990

(71)Applicant:

KOMATSU LTD

(72)Inventor:

SONKAWA KIYOTAKA

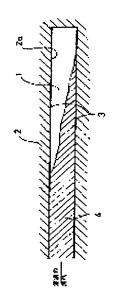
**TAJIRI FUMIO** 

#### (54) METHOD FOR IMPROVING FLUIDITY OF MOLTEN CAST STEEL

(22)Date of filing:

PURPOSE: To prevent lowering of molten metal temp. and the development of oxide film by casting the molten metal after applying facing material containing the specific content of carbon on a mold.

CONSTITUTION: At the time of causing the molten metal 4 to flow onto a runner 1 or cavity surface in the mold 2, by executing exothermic reaction between 15-35% carbon contained in the facing material 3 and oxygen in the air, the lowering of molten metal 4 temp. is prevented. Further, by reducing gas of generated carbon monoxide, the development of oxide film on the runner 1 or the cavity surface in the mold 2 is prevented and fluidity of the molten cast steel is improved.



#### **LEGAL STATUS**

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998,2003 Japan Patent Office

## ⑩日本国特許庁(JP) ⑪特許出願公開

# <sup>®</sup> 公 開 特 許 公 報 (A) 平3-230843

@Int. Cl. 5

識別記号

庁内整理番号

❸公開 平成3年(1991)10月14日

B 22 C 3/00

В 8315-4E

審査請求 未請求 請求項の数 1 (全5頁)

会発明の名称 鋳鋼の溶鋼流動性向上方法

②特 願 平2-27846

❷出 願 平2(1990)2月7日

@発 明 者 異川 清 降

大阪府枚方市上野3-1-1 株式会社小松製作所大阪工

場内

70発明者 田尻

文 男

大阪府校方市上野3-1-1 株式会社小松製作所大阪工

場内

の出願人

株式会社小松製作所 東京都港区赤坂2丁目3番6号

1. 発明の名称

銅鋼の溶鋼施動性向上方法

2. 特許績求の新用

脱糞を 1.5~3.5% 含有する整型剤を鋳型に塗布 した後、容易を鋳込むことを特徴とする鍵鋼の溶 绸液動性向上方法。

3. 発明の詳細な説明

(産業上の利用分野)

本発明は、鏡鋼の溶鋼流動性向上方法に関し、特 に、整型剤中の炭素と空気中の酸素との発熱反応 によって、溶濁温度の低下を防止すると共に、発 生する一般化炭素等の還元性ガスにより佛型表面 における酸化铍膜の発生を防止するようにした錦 鋼の容鋼液動性向上方法に関する。

(従来の技術)

鋳鋼の溶構は施動性が低いため、第5図に示すよ うに構造1を溶揚4が流動するとき、溶揚4が温 度の低い鍵型2の表面3aから散化して凝固しな から漫園部4a磨が成長して行き、ついにはS部

- 1 -

で流動を停止することになり、故S部より下流の キャピティ1 4 へ容温 4 が到達しない、所謂「湯 回り不良」が発生する。また、流動性を失う直前 に 2 方向以上から流動してきた溶揚 4 が衝突し、 直接に凝固すれば「湯境い」あるいは「湯じわ」 等が発生する。以上のような鋳造欠陥を防止する ために、従来、次のような対策を実施している。

- (1) 領込み温度を高くする。
- (2) 韓込み速度を高くする。
- (3) 鋳型内に不活性気体を瀕たし容易の酸化反 応を抑制する。
- (4) 堀の位置を変更するなど、 韓型内の構造を
- (5)銷鉄の鋳造には炭素を多量に含む態型剤が 使用されているが、鋳込み温度が1530 で~1620でにもなる舞鶴の鉄造時に炭 素を多量に含む釜型剤を使用すると、癖記 塗型剤中の炭素が溶湯と反応して錦鯛表面 に炭化物が析出され、錦鋼品の表面を驚く するため、10%以下の低炭素含有量の生

- 2 -

型剤を使用している。

(発明が解決しようとする課題)

しかし、前記従来の技術においては次のような問題がある。

- (1) 録込み濃度を高くすると、鏡型表面における焼音・差し込み・割れ等が発生し易くなる。また、多数個を錆込む場合は、一定した温度を維持することが困難となる。
- (2) 韓込み速度を高くすると、溶腸の流れが乱 流となり易く、ガス欠陥・砂喰い等が発生 し易くなる。
- (3) 不活性ガスにより俗湯の酸化反応を抑制する方法では、取鍋内に不活性ガスを完全に分布させにくいため、安定した効果が得られない。
- (4) 塩の位置を変更するなど、鋳型内の構造を変更する方法では、鏡鋼品の形状によって、変更方法が異なるため、多大の工数が必要となる。
- (5) 鐏 鋼 表面に 炭化物が析出するのを防止する

- 3 -

群述する。第1図は本発明における鋳鋼のの海側流動性向上方法を建設機械のパケットツースにが大りは(A)におけるサツーの金属組織を示す図、(C)は(B)の比較例にするの金属組織を示す図、(C)は(B)の大り、1のの一般道を搭揚が流動する状況を影響で、1は鋳型2内に形成された湯道、3は前間型で、1は鋳型2内に形成された海道、3は前間型で、1は鋳型2内に形成された海道、4は前間型2の表面2aに塗布された塗型剤、4は前間本発明の第1実施例に使用した銀網の重量%組成である。

С	\$ I	Min	その他
0.25	1.20	0.80	Ni. Cr.
~ 0.30%	~ 1.60%	~ 1.00%	Mo等

老 1

С	SIO.他
16%	8 4 %

孩 2

ために、低炭素含有量の塗型剤を使用すると、銅鋼の溶湯は流動性が低いため前記第 5 図に示すような「湯回り不良」、あるいは「楊墉い」や「湯じわ」等が発生する。

(羅題を解決するための手段)

本発明は前記後来の技術における課題を解決する ためになされたもので、炭素を15~35%含有 する塗型剤を鍵型に塗布した後、溶過を鋳込むよ うにした。

(作用)

前記標成によるときは次のように作用する。 類型の湯違あるいはキャピティ表面を溶過が流動する際に、釜型剤中に含有する15~35%の飲業と空気中の酸素とが発熱反応するため、溶湯温度の低下を防止すると共に、発生する一酸化炭素等の還元性ガスにより鋳型の湯道あるいはキャピティ表面における酸化铵膜の発生が防止され、鋳鋼の溶鋼流動性を向上させる。

(実施例)

以下、本発明の実施例に付き添付図面を参照して

- 4 -

- 2 [C] + O 1 = 2 C O · · · · 発熱反応
  - [C] + O = CO . · · · · 発熱反応

但し、 [ ]内は固体の状態を示す。

従って、前記反応によって発生した一酸化炭素は 還元性ガスであるため、 鍵型 2 内を流動する路路 4 の酸化反応を防止して溶湯 4 の流動性を向上す ることができると共に、 鞘記反応は発熱反応であ るため、溶湯 4 の凝固時間を遅らせるため、 この 面からも溶腸 4 の流動性を向上させることができ る。次に、第1図(B)に示す第1図(A)のB 部における金属組織について説明する。なお、第 1図(C)は本発明の比較側の金属組織を示す図 で、設2に示す組成の変型剤の代わりに表3に示 す重量%組成の変型剤を使用した他は前記第1実 路例と同様である。

С	Si D. 他
38%	62%

表 3

前記部1 図(B)における錦鋼の表面近くには版化物が折出されていため、十分な機械的錦鑼のあれる。しかし、第1 図(C)におけため、これである。第1 図には 成化物が折出されて アグラに なって を 要に に が を を で の の の の の の ら を 要に に が を を で の と な る の 関 の を で ま で の と な る の 関 の ま う に 成 で で ま か 1 0 % で は 6 0 % の 陽 週 り 不 良 率 と の 陽 週 り 不 良 率 と 1 6 % に 増 か す る と 機 週 り 不 良 率 は な く な る と 共 に 、 前 記 第

- 7 -

(3) に示すごとく、第2 実施例は場遇り不良率が零であったが、第4 図 (C) および(D)に示す比較例では第4 図 (C) に示すような部分の湯廻り不良率が20%あった。

#### (発明の効果)

以上辞述したように、本発明によれば頻型ののに、な発明によれば頻型ののに、を発明によれば頻型の際に、整面を溶揚が流動すると、整理のの機工をである。 溶過程度の 発生する ことがける 酸化 被順の 発生を防止する ことができる。 なの 鏡 造 ため、 「湯 し い」 なの 鏡 造 ため、 「湯 し い」 できる。

#### 4. 図面の簡単な説明

第1回は本発明における韓綱の溶鋼流動性向上方法を難段機械のパケットツースに適用した第1実施例を示す図で、(A)は前記ツースの斜視図、

3 図 (8)に示すごとく錦鯛の裏面近くに炭化物 が析出されることのない良好な金属組織を得るこ とができる。次に炭素量を20%,30%と増加 しても帰週り不良率はなくなると共に鍉鋼の表面 近くには炭化物が折出されないが、炭素量を38 %まで増加すると、湯潤り不良率はないが前記第 1 図(C)の比較例に示されるごとく錦鯛の表面 近くに炭化物が析出されるようになる。従って、釜 型剤中の炭素量はほぼ15%~35%が適当であ るといえる。第4図(A)および(B)は本発明 における錦鯛の溶鯛流動性向上方法を建設機械の シューに適用した第2実施例を示す図で、(A) は下面図、(B)は(A)のB-B断面図であり シューの材質をSCSiMn 2.H 規格品とした他 は、塗型剤および溶媒の組成については前記第1 実施例と同じである。 第 4 図 ( C ) および ( D ) は第4図(A)および(B)の比較例で(C)は 下面図、(D)は(C)のD-D断面図であり、 塗型剤を削記表3の組成とした他は、前記第2事 施例と同様にして録造した。 第4図 (A) および

- 8 -

(B) は (A)におけるB部の金属組織を示す図、第(C) は (B) の比較例の金属組織を示す図、第2 図は前記本発明の第1 実施例における類型内の協道を溶傷が流動する状況を示す図、第3 図はは型剤中の炭素量と満速り不良率との関係を示す図、第4 図(C)および(B)は本発明における頻明した第2 実施例を示す図、第4 図(C)および(D)は前記第2 実施例の比較例を示す図、第5 図は低来の技術を示す図である。

1・・・・・ 場道

2 · · · · - 鋳型

2 a··· 鋳型表面

- 3 · · · · · 旋型剤

4 · · · · 溶揚

出願人 株式会社小松製作所

